

# (19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

# 特開平8-36717

(43)公開日 平成8年(1996)2月6日

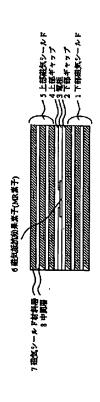
(51) Int.Cl. <sup>8</sup>	識別記号	<b>庁内整理番号</b>	FΙ			技術表示箇所
G11B 5/39						
G01R 33/09						
H 0 1 F 10/00						
H 0 1 L 43/08	Z					
		9307-2G	G01R	33/ 06		R
			審查請才	<b>京</b>	請求項の数 5	OL (全 5 頁)
(21) 出願番号	特顧平6-174418		(71)出願人	0000042	237	
				日本電	気株式会社	
(22) 出顧日	平成6年(1994)7月26日			東京都	港区芝五丁目7月	番1号
			(72)発明者			
				東京都	港区芝五丁目7名	路1号 日本電気株
				式会社	内	
			(74)代理人	弁理士	京本 直樹	(外2名)

# (54) 【発明の名称】 磁気抵抗効果ヘッド

## (57)【要約】

【目的】 磁気抵抗効果素子に発生した熱を効率的に除 去することができる温度上昇抑制効果の大きいMRへッ ドを提供する。

【構成】 磁気抵抗効果膜と、磁気抵抗効果膜を線形応 答モードに保持するための横方向バイアス手段と、磁気 抵抗効果膜の磁区安定化のための縦方向バイアス手段と からなる磁気抵抗効果素子6と、磁気抵抗効果素子6に センス電流を供給するための電極3が、一対の磁気シー ルド1,5の対向面間にギャップ2,4を介して設けら れた構造を有するMRヘッドであって、磁気シールド 1,5の少なくとも一方を磁気シールド材料である第1 の層7と、磁気シールド材料よりも熱伝導率の大きな第 2の層8を交互に積層した多層膜で構成する。



1

#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】磁気抵抗効果膜と前記磁気抵抗効果膜を線 形応答モードに保持するための横方向バイアス手段と前 記磁気抵抗効果膜の磁区安定化のための縦方向バイアス 手段とからなる磁気抵抗効果素子と、前記磁気抵抗効果 素子にセンス電流を供給するための電極が、一対の磁気 シールドの対向面間にギャップ層を介して設けられた構 造を有する磁気抵抗効果ヘッドにおいて、

前記磁気シールドの少なくとも一方が磁気シールド材料 である第1の層と、前記磁気シールド材料よりも熱伝導 10 率の大きな第2の層とを交互に積層した多層膜から形成 されることを特徴とする磁気抵抗効果ヘッド。

【請求項2】前記第1の層の厚さを $D_1$  とし前記第2の層の厚さを $D_2$  としたときに、その膜厚比 $D_1$   $/D_2$  が  $2\sim10$ の範囲にあることを特徴とする請求項1記載の磁気抵抗効果ヘッド。

【請求項3】前記第1の層がNi-Fe, Fe-Ta-N, Fe-Si-Al, Fe-Co, Ni-Co, Ni-Fe-Co, Fe-Si, Fe-N, Fe-Ta, Fe-Ti, Co-Zr, Co-Ta, Co-Tiのいず 20れかを主成分とする材料から構成されることを特徴とする請求項1記載の磁気抵抗効果ヘッド。

【請求項4】前記第2の層がCu、Ag、Al、Au、Cr、Mo、Pt、Ta、Ti、W、AlN、SiC、BNのいずれかの材料から構成されることを特徴とする請求項1記載の磁気抵抗効果ヘッド。

【請求項5】前記磁気シールドの全膜厚が0.5~5μmの範囲にあることを特徴とする請求項1記載の磁気抵抗効果ヘッド。

### 【発明の詳細な説明】

[0001]

【産業上の利用分野】本発明は、磁気記録媒体から情報 の読み出しを行う磁気抵抗効果ヘッドに関するものであ る。

#### [0002]

【従来の技術】磁気抵抗効果素子(以下MR素子と略す)を再生用磁気へッドに応用した磁気抵抗効果へッド(以下MRへッドと略す)は、近年のハード磁気ディスク装置の小型・大容量化に伴い、急速に普及しつつある。記録密度の向上につれて高トラック密度化、すなわ40ち狭トラック化が進められているが、それに伴う出力減少を補うために、MR素子に流れるセンス電流密度は、大きくなる傾向にある。その大きさは、107 A/cm²を超えるものであり、このような大電流密度下で使用されるMRへッドについては、信頼性確保の意味で、従来以上に素子のジュール発熱による温度上昇に注意する必要が生じている。温度上昇によるMR素子の劣化については、抵抗変化率の変動、バイアス膜の磁気特性変化、熱応力、ABS面の熱酸化等が考えられるが、実用上はエレクトロマイグレーションの加速進行による響50

2

【0003】素子温度上昇を低減する方法として、例えば、特開昭61-242313号公報には、熱良導体である金属薄膜体をMR素子の媒体対向面と反対の側端部上に接するように配置する方法が開示されている。この方法によれば、MR素子に発生した熱は、素子の側端部上に設けられた金属薄膜体より速やかに除去し得るので、MR素子の温度上昇を効果的に抑制することが可能である。

#### [0004]

【発明が解決しようとする課題】上述した従来の熱良導体である金属薄膜体をMR素子の媒体対向面と反対の側端部上に接するように配置する方法では、MR素子に発生した熱は、現実には、その多くが素子面内方向よりも上下シールド方向へ逃げるために、温度上昇低減効果は、あまり大きくないという問題があった。

【0005】本発明の目的は、より効率的にMR素子に発生した熱を除去することができる温度上昇抑制効果の大きいMRへッドを提供することにある。

#### [0006]

【課題を解決するための手段】本発明は、磁気抵抗効果膜と前記磁気抵抗効果膜を線形応答モードに保持するための横方向バイアス手段と前記磁気抵抗効果膜の磁区安定化のための縦方向バイアス手段とからなる磁気抵抗効果素子と、前記磁気抵抗効果素子にセンス電流を供給するための電極が、一対の磁気シールドの対向面間にギャップ層を介して設けられた構造を有する磁気抵抗効果へッドにおいて、前記磁気シールドの少なくとも一方が磁気シールド材料である第1の層と、前記磁気シールド材料よりも熱伝導率の大きな第2の層とを交互に積層した多層膜から形成されることを特徴としている。

#### [0007]

【実施例】次に、本発明の実施例について図面を参照し て説明する。

【0008】図1は、本発明のMRへッドの第1の実施例を示す断面図である。 $Al_2O_3$ -TiC基板(図中省略)上にスパッタ法により、磁気シールド材料層7を形成する厚さ500mのNi-Fe膜(Ni:82%-Fe:12%,重量%)と、中間層8を形成する厚さ250nmのCu膜をNi-Fe/Cu/Ni-Fe/Cu/Ni-Feの順に交互に積層し、全膜厚が $2\mu$ mの下部磁気シールド1を成膜した。続いて所定形状のフォトレジストパターンを形成し、イオンエッチングにより下部磁気シールド1のパターニングを行った。

化、熱応力、ABS面の熱酸化等が考えられるが、実用 【0009】次に、下部ギャップ2として厚さ200mm上は、エレクトロマイグレーションの加速進行による寿 50 のAl2 O3 膜をスパッタ法により成膜した後、MR膜

を線形応答モードに保持するための横方向バイアス手段としてソフトフィルムバイアス法を、MR膜の磁区安定化のための縦方向バイアス手段として交換結合バイアス 法を用いたMR素子6を形成した。具体的には、ソフトフィルムバイアス膜として厚さ35nmのCo-Zr-Mo膜(Co:82%-Zr:6%-Mo:12%,原子%)を、非磁性スペーサ膜として厚さ20nmのTa膜を、MR膜として厚さ30nmのNi-Fe膜(Ni:82%-Fe:18%,重量%)を、反強磁性膜として厚さ20nmのFeMn膜(Fe:50%-Mn:50%,重量%)をスパッタ法により連続成膜後、真空雰囲気中で270℃、1時間の磁界中アニール処理を施し、さらに除冷工程を経た後、所定形状に加工した。

【0010】続いてセンス電流を供給するための電極3として、Ta/Auスパッタ膜(厚さ5nm/250nm)を成膜し、所定形状のトラック部を形成するように加工した。最後に上部ギャップ4として厚さ250nmのAl2の3膜をスパッタ法により成膜した後、下部シールド1の作製工程と同様の方法で厚さ2μmのNi-Fe/Cu多層膜からなる上部磁気シールド5を形成した。【0011】以上のような構造を有するMRへッドについて、センス電流通電による素子抵抗の変化から素子温度上昇について見積った結果、電流密度3×107A/cm²において、温度上昇は10℃であった。

【0012】図5は、従来のMRへッドの断面図である。下部磁気シールド1および上部磁気シールド5には厚さ2μmのNiFe単層膜(Ni:82%-Fe:12%,重量%)が用いられており、それ以外は第1の実施例と同一である。第1の実施例と同様にセンス電流通電による素子抵抗の変化から素子温度上昇について見積30元結果、従来のMRへッドの素子温度上昇は、電流密度3×10<sup>7</sup> A/cm²において48℃で、第1の実施例のMRへッドにおける値の5倍程度の大きさであった。これは、両者の磁気シールドの熱伝導率の差によって放熱効率が大きく異なるためと考えられ、第1の実施例に示した方法により効率的にMR素子に発生した熱を除去することができ、温度上昇抑制効果の大きいMRへッドを提供できることが示された。

【0013】図2に、磁気シールド材料層7を形成する Ni-Fe膜の厚さ $D_1$  と、中間層8を形成するCu 膜 40 の厚さ $D_2$  の膜厚比 $D_1$   $/D_2$  を 1 から50まで変化させたときの素子温度上昇値 $\Delta T$ 、飽和磁束密度Bs 、透磁率 $\mu$  (測定周波数 1 OMHz)を示す。下部磁気シールド1および上部磁気シールド5の全膜厚は、それぞれ  $2\mu$ mの一定値とした。電流密度は $3\times10^7$  A/cm  $^2$  とした。 $D_1$   $/D_2$ が大きくなるにつれて素子温度上昇抑制効果は小さくなり、Ni-Fe 単層膜を用いた場合の値に近くなる。逆に、膜厚比 $D_1$   $/D_2$  が小さくなると、 $\mu$ はほとんど変化しないものの、Bs の低下が問題となる。この結果から、本来磁気シールドに要求され 50

る高透磁率・高飽和磁束密度を損なうことなく温度上昇を抑制するためには、膜厚比D1 / D2 が2~1 0程度であること望ましいといえる。

【0014】図3に、磁気シールド材料層7を形成する Ni-Fe 膜の厚さ $D_1$  と中間層8を形成するCu 膜の厚さ $D_2$  の膜厚比 $D_1$   $/D_2$  を5に固定した状態で、下部磁気シールド1および上部磁気シールド5の膜厚を  $0.2\mu$ mから $8\mu$ mまで変化させたときの素子温度上昇値 $\Delta T$ 、分解能 $\epsilon$  (5kFCIにおける出力と55kFCIにおける出力の比で定義)を示す。下部磁気シールド1および上部磁気シールド5の膜厚は同一とした。電流密度は $3\times10^7$   $A/cm^2$  とした。磁気シールドの膜厚が厚くなると温度上昇抑制効果は大きくなるが、5 $\mu$ m以上ではほぼ一定している。また、磁気シールドの膜厚が  $0.5\mu$ m以下では温度上昇値が急激に大きくなり、さらに磁気シールドの飽和現象のために分解能が悪くなる。この結果から磁気シールドの膜厚は、 $0.5\mu$ mの範囲にあることが望ましいといえる。

【0015】次に、本発明の第2の実施例について説明する。図4は、MRへッドの第2の実施例を示す断面図である。Al2 O3 - Ti C基板(図中省略)上にスパッタ法により、磁気シールド材料層7を形成する厚さ500nmのFe-Ta-N膜(Fe:78%-Ta:9%-N:13%,原子%)と、中間層8を形成する厚さ250nmのCu膜をFe-Ta-N/Cu/Fe-Ta-N/Cu/Fe-Ta-Nの順に交互に積層し、全膜厚が2 $\mu$ mの下部磁気シールド1を成膜した。続いて真空雰囲気中で550℃、1時間のアニール処理を施した後、所定形状に加工した。それ以後の作製工程は、第1の実施例と同一とした。ただし、上部磁気シールド5は、厚さ2 $\mu$ mのNiFe単層膜(Ni:82%-Fe:12%,重量%)により形成した。

【0016】以上のような構造を有するMRへッドについて、センス電流通電による素子抵抗の変化から素子温度上昇について見積もった結果、電流密度3×10<sup>7</sup> A/c m² において温度上昇は15℃で、従来のMRへッドに対し十分な温度上昇抑制効果を有するMRへッドを提供できることが示された。

【0017】なお、上述の実施例では、磁気シールド材料としてNi-Fe, Fe-Ta-Nを用いた場合について示したが、他にFe-Si-Al, Fe-Co, Ni-Co, Ni-Fe-Co, Fe-Si, Fe-N, Fe-Ta, Fe-Ti, Co-Zr, Co-Ta, Co-Tiを主成分とする材料を用いることができる。また、中間層材料としてCuを用いた場合について示したが、他にAg, Al, Au, Cr, Mo, Pt, Ta, Ti, W等の導電性材料やAlN, SiC, BN等の絶縁性材料を用いることができる。

[0018]

0 【発明の効果】以上説明したように本発明のMRヘッド

は、磁気シールドが、磁気シールド材料層と、磁気シールド材料層よりも熱伝導率の大きな中間層から形成される多層膜構造を有することにより、MR素子に発生した熱の多くは、上下磁気シールド方向へ逃げるために、多層膜化による磁気シールドの熱伝導率向上によって、より効率的にMR素子に発生した熱を除去することができる。

【0019】また、このときの磁気シールド材料層と中間層との膜厚比を最適な範囲に設定することにより、磁気シールド材料に要求される高透磁率・高飽和磁束密度 10を損なうことなく熱伝導率を向上させ、温度上昇を抑制することができる。

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】本発明のMRヘッドの第1の実施例を示す断面 図である。

【図2】磁気シールド材料層と中間層の膜厚比D1/D2を変えた時の素子温度上昇値ΔT、飽和磁束密度

Bs、透磁率μを示す図である。

【図3】磁気シールド膜厚Dを変えたときの素子温度上 昇値ΔT、分解能εを示す図である。

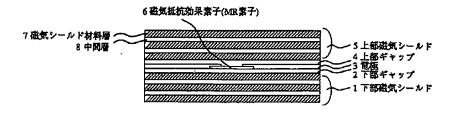
【図4】本発明のMRヘッドの第2の実施例を示す断面 図である。

【図5】磁気シールドに磁気シールド材料単層膜を用いた従来のMRヘッドを示す断面図である。

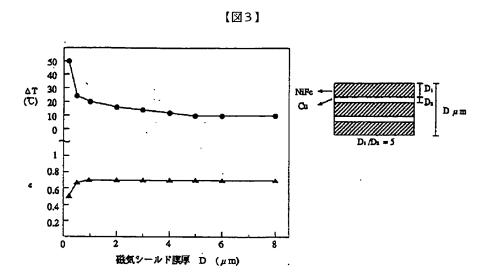
## 【符号の説明】

- 1 下部磁気シールド
- 10 2 下部ギャップ
  - 3 電極
  - 4 上部ギャップ
  - 5 上部磁気シールド
  - 6 磁気抵抗効果素子 (MR素子)
  - 7 磁気シールド材料層
  - 8 中間層

【図1】

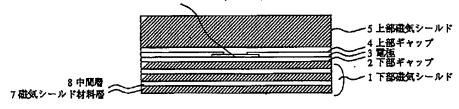


【図2】 50 40 30 ΔT (°C)  $D_{\iota}$ NiFe 20 ΙD,  $2 \mu m$ 10 0 µ 10 м н 2000 10 点線はNiPc単層膜の場合 B, 8 (kG) 6 10 20 30 50 60 膜厚比 D<sub>1</sub>/D<sub>1</sub>



【図4】

# 6 磁気抵抗効果素子(MR累子)



【図5】

# 6 磁気抵抗効果素子(MR素子)

